

ANEJOS

ANEJOS

ANEJO 1. Código ejemplo 1.....	iii
ANEJO 2. Código ejemplo 2.....	xi
ANEJO 3. Código ejemplo 3.....	xvi
ANEJO 4. Código Ejemplo 4.....	xxiv

ANEJO 1. Código ejemplo 1

```
function CPbyTM_v12
% Cálculo Plástico (CP) / Análisis Límite mediante el Método
% Directo y
% Teoría de Mecanismos (TM). Pórtico biempotrado

% Datos
L=4.0;
F=1.0*10^3;
vE=2.1*10^11;
Iz=8360.0*10^-8;
S=628.0*10^-6;
sigma_F=275*10^6;
Mp=S*sigma_F;

% Geometría
nodos = {[0, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}},
        {[0, L], {0, 0}},
        {[L, L], {0, -F}},
        {[2*L, L], {F, 0}},
        {[2*L, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}};
    }; % coordenadas / fuerzas
material = {{vE}}; % una lista por material
perfil = {{Iz, Mp}}; % una lista por tipo de perfil
barras = {[{[1, 2], [1, 1]},
            {[2, 3], [1, 1]},
            {[3, 4], [1, 1]},
            {[4, 5], [1, 1]}];
    }; % definicion, propiedades(material,perfil)

nd=length(nodos);
nb=length(barras);

% numero de ecuaciones de equilibrio
NPR=nd;
GH=0;
for i=1:nd
    kk=nodos{i}{2}{1};
    if kk=='Fx'
        GH=GH+1;
    end
end

GH=3*(GH-1);
EQ=NPR-GH;

fprintf('Ecuaciones de equilibrio = %d \n',EQ);
fprintf('Ecuaciones de compatibilidad = %d \n',GH);

% mecanismos propuestos / ecuaciones de equilibrio

dv=0.0001;
mt=zeros(nd,3,3); % matrices Ti
mmT=zeros(3,3); % matriz T
```

```

qi=zeros(EQ,NPR); % giros virtuales
di=zeros(EQ,2,NPR); % desplazamientos virtuales
Mi=ones(1,NPR); % momentos reales

% mecanismo (MC1)
q0=[0 1 1 1 0];
options = optimoptions('fsolve','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(1,:)=q;

% desplazamiento de los nodos
di(1,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC2)
q0=[1 1 0 1 1];
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(2,:)=q;

di(2,:,:)=delta(q);

% plantear las ecuaciones de compatibilidad (PFV)

mi=zeros(GH,NPR); % momentos virtuales
m0=[1 0 0 0 1]; % EC1
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(1,:)=m;

m0=[0 1 0 0 0]; % EC2
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(2,:)=m;

m0=[0 0 1 0 0]; % EC3
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(3,:)=m;

% ecuacion de la energia (funcion a minimizar) + restricciones
s0=zeros(1,1+2*NPR);
s0(1)=100;
s0(2:2+NPR-1)=zeros(1,NPR);
s0(2+NPR:end)=zeros(1,NPR);

lb=zeros(1,1+2*NPR);
lb(2:2+NPR-1)=-1.0;
lb(2+NPR:end)=-50.0;

ub=zeros(1,1+2*NPR);
ub(1)=1000;
ub(2:2+NPR-1)=1.0;
ub(2+NPR:end)=50.0;

options = optimoptions('fmincon','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[s,fval]=fmincon(@energia,s0,[],[],[],[],lb,ub,@restricciones,options);

```

```

lambda=s(1);
M=Mp*s(2:1+NPR);

s0=ones(1,NPR-1);

[s,fval]=fmincon(@energiaDisipada,s0,[],[],[],[],[],[],@restricciones2,options);

q=zeros(1,NPR);
q([1 3 4 5])=s(:);

fprintf('Carga de colapso: %4.2f \n',F*lambda);
fprintf('Momento flector en "a": %4.2f \n',M(1));
fprintf('Momento flector en "b": %4.2f \n',M(2));
fprintf('Momento flector en "c": %4.2f \n',M(3));
fprintf('Momento flector en "d": %4.2f \n',M(4));
fprintf('Momento flector en "e": %4.2f \n',M(5));
fprintf('\n');

fprintf('Giro en "a": %2.5f \n',q(1));
fprintf('Giro en "b": %2.5f \n',q(2));
fprintf('Giro en "c": %2.5f \n',q(3));
fprintf('Giro en "d": %2.5f \n',q(4));
fprintf('Giro en "e": %2.5f \n',q(5));

kk=1;

function v= posicion(q)

q=q.*q0;
kk=matrizT(q);
vP=cat(1,kk(1:2,3),kk(2,1));
v0=cat(2,nodos{nd}{1},0.0);
v=v0'-vP;

end

function v= matrizT(q)

lx=0;
ly=0;
i=1;
Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
v=mT(q(1),Li,lx,ly);
mt(1,:,:)=v;

for i=1:nb
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    kk=(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1})/Li;
    lx=kk(1);

```

```

ly=kk(2);
kk=mT(q(i+1),Li,lx,ly);
mt(i+1,:,:)=kk;
v=v*kk;

end

mmT=v;

function v=mT(x,Li,lx,ly)
v=[ [1,-x,Li*lx]
    [x,1,Li*ly]
    [0,0,1]
];
end

end

function v=delta(q)

v=zeros(2,nd);

for i=1:nd
    kk1=diag(ones(1,3));
    for j=1:i
        kk1=kk1*reshape(mt(j,:,:),[3,3]);
    end
    kk=kk1(1:2,3);
    kk2=nodos{i}{1}'';
    v(:,i)=kk-kk2;
end

function v=momentosVirtuales(m)
% calcula los momentos virtuales (mi)

v=zeros(1,EQ);
q0=qi;
for j=1:EQ
    q0(j,:)=q0(j,:)/max(q0(j,:));
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-m*(q0(j,:) ')';
    end
end

end

function v=energia(s)
% energia de deformacion y energia disipada

M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales
q=Mp*L/(vE*Iz)*s(2+NPR:2+2*NPR-1); % giros acumulados en
la RPs
% for i=1:NPR

```

```

%
%           if(abs(M(i))<Mp)
%               q(i)=0.0;
%           end
%
%       end

v=0;
for i=1:nb
    ij=barras{i}{1};
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    vEi=material{barras{i}{2}(1){1}};
    Izi=perfil{barras{i}{2}(2){1}};
    Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
    ma=Ma; mb=Mb;
    v=v+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb));
end
for i=1:NPR
    v=v+M(i)*q(i);
end

v=-v;

end

function [c,ceq]=restricciones(s)

lambda=s(1); % factor de carga
M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales
q=Mp*L/(vE*Iz)*s(2+NPR:2+2*NPR-1); % giros acumulados en
la RPs
%
%       for i=1:NPR
%           if(abs(M(i))<Mp)
%               q(i)=0.0;
%           end
%       end
%
ceq=zeros(1,NPR);

% aplicar el Principio de los Desplazamientos Virtuales
(PDV)
ceq(1:EQ)=PDV(di); % ecuaciones de equilibrio

% aplicar PFV sistematico
ceq(EQ+1:NPR)=PFV(mi); % GH ecuaciones de compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end

function v=PDV(di)
% aplica el PDV -> obtener EQ ecuaciones de equilibrio

v=zeros(1,EQ);

```

```

for j=1:EQ
    desp=zeros(2,NPR);
    desp=reshape(di(j,:,:,:), [2,NPR]);
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-M(i)*qi(j,i);
        kk=nodos{i}{2};
        if kk{1}~='Fx'

v(j)=v(j)+lambda*(desp(1,i)*kk{1}+desp(2,i)*kk{2});
    end
end
end

function v=PFV(mi)
    % aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

v=zeros(1,GH);
for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
        Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));

v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb));
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end
end

function v=energiaDisipada(s)
    % energia de deformacion y energia disipada

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q([1 3 4 5])=s(:);

v=0;
for i=1:NPR
    v=v+M(i)*q(i);
end

end

function [c,ceq]=restricciones2(s)

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q([1 3 4 5])=s(:);

```

```

ceq=zeros(1,GH);

% aplicar PFV sistematico
ceq=PFV(mi); % GH ecuaciones de compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end


function v=PDV(di)
% aplica el PDV -> obtener EQ ecuaciones de equilibrio

v=zeros(1,EQ);
for j=1:EQ
    desp=zeros(2,NPR);
    desp=reshape(di(j,:,:),[2,NPR]);
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-M(i)*qi(j,i);
        kk=nodos{i}{2};
        if kk{1}~='Fx'

v(j)=v(j)+lambda*(desp(1,i)*kk{1}+desp(2,i)*kk{2});
    end
    end
end


function v=PFV(mi)
% aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

v=zeros(1,GH);
for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
        Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));

v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb));
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end

end

```

end

end

x

ANEJO 2. Código ejemplo 2.

```
function Ejemplo_1_v1
% Cálculo Plástico (CP) / Análisis Límite mediante el Método
% Directo y
% Teoría de Mecanismos (TM) empotrado apoyado

% Datos
L=4.0;
F=1.0*10^3;
vE=2.1*10^11;
Iz=8360.0*10^-8;
S=628.0*10^-6;
sigma_F=275*10^6;
Mp=S*sigma_F;

% Geometría - Ejemplo 1 (sistematizar)
nodos = {{[0, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}}, % empotramiento
        {[0, L], {0, 0, 0}},
        {[L, L], {0, -F, 0}},
        {[2*L, L], {F/6, 0, 0}},
        {[2*L, 0], {'Fx', 'Fy', 0}} % apoyo fijo
    }; % coordenadas / fuerzas
material = {{vE}}; % una lista por material
perfil = {{Iz, Mp}}; % una lista por tipo de perfil
barras = {{[1, 2], [1, 1]},
           {[2, 3], [1, 1]},
           {[3, 4], [1, 1]},
           {[4, 5], [1, 1]}}
    }; % definicion, propiedades(material,perfil)

nd=length(nodos);
nb=length(barras);

% numero de ecuaciones de equilibrio
NPR=nd;
GH=0;
for i=1:nd
    kk1=nodos{i}{2}{1};
    kk3=nodos{i}{2}{3};
    if (kk1=='Fx') & (kk3=='Mz')
        GH=GH+3; % empotramiento
    elseif (kk1=='Fx') & (kk3==0)
        GH=GH+2; % apoyo fijo
        NPR=NPR-1;
    end
end

GH=GH-3;
EQ=NPR-GH;

fprintf('Ecuaciones de equilibrio = %d \n',EQ);
fprintf('Ecuaciones de compatibilidad = %d \n',GH);
```

```

% mecanismos propuestos / ecuaciones de equilibrio

dv=0.0001;
mt=zeros(nd,3,3); % matrices Ti
mmT=zeros(3,3); % matriz T

qi=zeros(EQ,nd); % giros virtuales
di=zeros(EQ,2,nd); % desplazamientos virtuales
Mi=zeros(1,nd); % momentos reales
Mi(1:end-1)=ones(1,NPR); % (sistematizar)

% mecanismo (MC1)
q0=[0 1 1 1 0];
options = optimoptions('fsolve','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(1,:)=q;

% desplazamiento de los nodos
di(1,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC2)
q0=[1 1 0 1 1];
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(2,:)=q;

di(2,:,:)=delta(q);

qi(:,5)=0.0; % apoyo fijo

% plantear las ecuaciones de compatibilidad (PFV) - (sistematizar)

mi=zeros(GH,nd); % momentos virtuales
m0=[0 1 0 0 0]; % EC1
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(1,:)=m;

m0=[1 0 0 0 0]; % EC2
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(2,:)=m;

% ecuacion de la energia (funcion a minimizar) + restricciones
s0=zeros(1,EQ+GH);

options = optimoptions('fsolve','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[s,fval]=fsolve(@ecuaciones,s0,options);

M(1:4)=s;

fprintf('Momento flector en "a": %5.2f \n',M(1));
fprintf('Momento flector en "b": %5.2f \n',M(2));
fprintf('Momento flector en "c": %5.2f \n',M(3));
fprintf('Momento flector en "d": %5.2f \n',M(4));
fprintf('Momento flector en "e": %5.2f \n',M(5));

```

```

fprintf('\n');

fprintf('Giro en "a": %2.5f \n',q(1));
fprintf('Giro en "b": %2.5f \n',q(2));
fprintf('Giro en "c": %2.5f \n',q(3));
fprintf('Giro en "d": %2.5f \n',q(4));
fprintf('Giro en "e": %2.5f \n',q(5));

function v= posicion(q)

q=q.*q0;
kk=matrizT(q);
vP=cat(1,kk(1:2,3),kk(2,1));
v0=cat(2,nodos{nd}{1},0.0);
v=v0'-vP;

end

function v= matrizT(q)

lx=0;
ly=0;
i=1;
Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
v=mT(q(1),Li,lx,ly);
mt(1,:,:)=v;

for i=1:nb
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    kk=(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1})/Li;
    lx=kk(1);
    ly=kk(2);
    kk=mT(q(i+1),Li,lx,ly);
    mt(i+1,:,:)=kk;
    v=v*kk;

end

mmT=v;

function v=mT(x,Li,lx,ly)
v=[ [1,-x,Li*lx]
    [x,1,Li*ly]
    [0,0,1]
];
end

end

function v=delta(q)

v=zeros(2,nd);

for i=1:nd
    kk1=diag(ones(1,3));

```

```

        for j=1:i
            kk1=kk1*reshape(mt(j,:,:),[3,3]);
        end
        kk=kk1(1:2,3);
        kk2=nodos{i}{1}' ;
        v(:,i)=kk-kk2;
    end
end

function v=momentosVirtuales(m)
    % calcula los momentos virtuales (mi)

    v=zeros(1,EQ);
    q0=qi;
    for j=1:EQ
        q0(j,:)=q0(j,:)/max(q0(j,:));
        for i=1:nd
            v(j)=v(j)-m*(q0(j,:)');
        end
    end
end

function v=ecuaciones(s)

M=zeros(1,nd);
M(1:4)=s(:); % momentos reales

v=zeros(1,EQ+GH);

% aplicar el Principio de los Desplazamientos Virtuales
(PDV)
v(1:EQ)=PDV(di); % ecuaciones de equilibrio

% aplicar PFV sistematico
v(EQ+1:end)=PFV(mi); % GH ecuaciones de compatibilidad

function v=PDV(di)
% aplica el PDV -> obtener EQ ecuaciones de equilibrio

v=zeros(1,EQ);
for j=1:EQ
    desp=zeros(2,nd);
    desp=reshape(di(j,:,:),[2,nd]);
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-M(i)*qi(j,i);
        kk=nodos{i}{2};
        if kk{1}~='Fx'
            v(j)=v(j)+(desp(1,i)*kk{1}+desp(2,i)*kk{2});
        end
    end
end
end

function v=PFV(mi)

```

```

% aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

v=zeros(1,GH);
for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}}(1){1};
        Iz{i}=perfil{barras{i}{2}}(2){1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));

        v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Iz{i})*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb));
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end

end
end

```

ANEJO 3. Código ejemplo 3.

```
function CPbyTM_v17
% Cálculo Plástico (CP) / Análisis Límite mediante el Método
% Directo y
% Teoría de Mecanismos (TM)
% Carga distribuida (p) y puntual (F)

% Datos
L=1.0;
F=0*1.0*10^5;
vE=2.1*10^11;
Iz=8360.0*10^-8;
S=628.0*10^-6;
sigma_F=275*10^6;
Mp=S*sigma_F;
p=1000.0;

x0=0.5*3*L*ones(1,1);

lb1=zeros(1,1);
ub1=3*L*ones(1,1);

NPR=0; GH=0; EQ=0; mi=0; nb=0; barras=0; nodos=0; material=0;
perfil=0;

s=ones(1,1+2*5);

options = optimoptions('fmincon','Display','iter','TolFun',1e-12,'TolX',1e-6);
[x,fval]=fmincon(@cargaDistriuida,x0,[],[],[],[],lb1,ub1,[],options);

lambda=s(1);
M=Mp*s(2:1+NPR);

% calcular los giros
s0=ones(1,NPR-1);

[s,fval]=fmincon(@energiaDisipada,s0,[],[],[],[],[],@restricciones2,options);

q=zeros(1,NPR);
q([1 2 4 5])=s(:);

fprintf('x: %4.2f \n',x);

fprintf('Carga de colapso: %4.2f \n',p*lambda);
fprintf('\n');
fprintf('Momento flector en "a": %4.2f \n',M(1));
fprintf('Momento flector en "b": %4.2f \n',M(2));
fprintf('Momento flector en "c": %4.2f \n',M(3));
fprintf('Momento flector en "d": %4.2f \n',M(4));
fprintf('Momento flector en "e": %4.2f \n',M(5));
```

```

fprintf('\n');
fprintf('Giro acumulado en "a": %2.5f \n',q(1));
fprintf('Giro acumulado en "b": %2.5f \n',q(2));
fprintf('Giro acumulado en "c": %2.5f \n',q(3));
fprintf('Giro acumulado en "d": %2.5f \n',q(4));
fprintf('Giro acumulado en "e": %2.5f \n',q(5));

kk=1;

function v1=cargaDistriuida(x)

% Geometría - Ejemplo 1 (sistematizar)
nodos = {[{[0, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}, % empotramiento
          {[0, x(1)], {F, 0, 0}},
          {[0, 3*L], {0, 0, 0}},
          {[5*L, 3*L], {0, 0, 0}},
          {[5*L, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}} % apoyo fijo
          }; % coordenadas / fuerzas
material = {vE}; % una lista por material
perfil = {Iz, Mp}; % una lista por tipo de perfil
barras = {[{[1, 2], [1, 1], p},
            {[2, 3], [1, 1], p},
            {[3, 4], [1, 1], 0},
            {[4, 5], [1, 1], 0}
            }; % definicion, propiedades(material,perfil)

nd=length(nodos);
nb=length(barras);

% numero de ecuaciones de equilibrio
NPR=nd;
GH=0;
for i=1:nd
    kk1=nodos{i}{2}{1};
    kk3=nodos{i}{2}{3};
    if (kk1=='Fx') & (kk3=='Mz')
        GH=GH+3; % empotramiento
    elseif (kk1=='Fx') & (kk3==0)
        GH=GH+2; % apoyo fijo
        NPR=NPR-1;
    end
end

GH=GH-3;
EQ=NPR-GH;

fprintf('Ecuaciones de equilibrio = %d \n',EQ);
fprintf('Ecuaciones de compatibilidad = %d \n',GH);

% mecanismos propuestos / ecuaciones de equilibrio

dv=0.0001;
mt=zeros(nd,3,3); % matrices Ti
mmT=zeros(3,3); % matriz T

qi=zeros(EQ,nd); % giros virtuales

```

```

di=zeros(EQ,2,nd); % desplazamientos virtuales
Mi=ones(1,nd); % momentos reales

% mecanismo (MC1)
% q0=[1 1 1 0 0];
q0=[1 1 1 0 0];
options = optimoptions('fsolve','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(1,:)=q;

% desplazamiento de los nodos
di(1,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC2)
% q0=[1 0 1 1 1];
q0=[1 0 1 1 1];
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(2,:)=q;

di(2,:,:)=delta(q);

% plantear las ecuaciones de compatibilidad (PFV) -
(sistematizar)

mi=zeros(GH,nd); % momentos virtuales
m0=[1 0 0 0 1]; % EC1
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(1,:)=m;

m0=[1 0 0 0 0]; % EC2
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(2,:)=m;

m0=[0 0 1 0 0]; % EC3
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(3,:)=m;

% (sistematizar)

% ecuacion de la energia (funcion a maximizar) + restricciones
s0=ones(1,1+2*NPR);
s0(1)=100;
s0(2+NPR:end)=ones(1,NPR);

lb=zeros(1,1+2*NPR);
lb(2:2+NPR-1)=-1.0;
lb(2+NPR:end)=-75.0;

ub=zeros(1,1+2*NPR);
ub(1)=1000;
ub(2:2+NPR-1)=1.0;
ub(2+NPR:end)=75.0;

```

```

    options = optimoptions('fmincon','Display','iter','TolFun',1e-
12,'TolX',1e-6);

[s,fval]=fmincon(@energia,s0,[],[],[],[],lb,ub,@restricciones,opti
ons);

v1=s(1);

function v= posicion(q)

q=q.*q0;
kk=matrizT(q);
vP=cat(1, kk(1:2,3), kk(2,1));
v0=cat(2, nodos{nd}{1}, 0.0);
v=v0'-vP;

end

function v= matrizT(q)

lx=0;
ly=0;
i=1;
Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
v=mT(q(1),Li,lx,ly);
mt(1,:,:)=v;

for i=1:nb
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    kk=(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1})/Li;
    lx=kk(1);
    ly=kk(2);
    kk=mT(q(i+1),Li,lx,ly);
    mt(i+1,:,:)=kk;
    v=v*kk;

end

mmT=v;

function v=mT(x,Li,lx,ly)
    v=[ [1,-x,Li*lx]
        [x,1,Li*ly]
        [0,0,1]
    ];
end

end

function v=delta(q)

v=zeros(2,nd);

for i=1:nd
    kk1=diag(ones(1,3));

```

```

for j=1:i
    kk1=kk1*reshape(mt(j,:,:), [3,3]);
end
kk=kk1(1:2,3);
kk2=nodos{i}{1}' ;
v(:,i)=kk-kk2;
end
end

function v=momentosVirtuales(m)
% calcula los momentos virtuales (mi)

v=zeros(1,EQ);
q0=qi;
for j=1:EQ
    q0(j,:)=q0(j,:)/max(q0(j,:));
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-m*(q0(j,:))';
    end
end

function v=energia(s)
% energia de deformacion y energia disipada

lambda=s(1); % factor de carga
M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales - (sistematizar)
q=Mp*L/(vE*Iz)*s(2+NPR:end); % giros acumulados en la
RPs

v=0;
for i=1:nb
    ij=barras{i}{1};
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
    Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
    Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
    ma=Ma; mb=Mb;
    p0=barras{i}{3};
    v=v+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+...
lambda*p0*Li^2*(ma+mb+Ma+Mb)/4+(lambda*p0)^2*Li^4/20);
end
for i=1:nd
    v=v+M(i)*q(i);
end

v=-v;

end

function [c,ceq]=restricciones(s)

```

```

lambda=s(1); % factor de carga
M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales - (sistematizar)
q=Mp*L/(vE*Iz)*s(2+NPR:2+2*NPR-1); % giros acumulados
en la RPs
ceq=zeros(1,NPR);

% aplicar el Principio de los Desplazamientos
Virtuales (PDV)
ceq(1:EQ)=PDV(di); % ecuaciones de equilibrio

% aplicar PFV sistematico
ceq(EQ+1:NPR)=PFV(mi); % GH ecuaciones de
compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end

function v=PDV(di)
% aplica el PDV -> obtener EQ ecuaciones de equilibrio

v=zeros(1,EQ);
for j=1:EQ
    desp=zeros(2,nd);
    desp=reshape(di(j,:,:),[2,nd]);
    for i=1:nd % nudos
        v(j)=v(j)-M(i)*qi(j,i);
        kk=nodos{i}{2};
        if kk{1}~='Fx'

v(j)=v(j)+lambda*(desp(1,i)*kk{1}+desp(2,i)*kk{2});
    end
    for i=1:nb % barras
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        p0=barras{i}{3};
        a=desp(1,ij(1));
        b=(desp(1,ij(2))-desp(1,ij(1)))/Li;
        d=Li*(a+b*Li/2); % integral del
desplazamiento
        v(j)=v(j)+lambda*p0*d;
    end
end
end

function v=PFV(mi)
% aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

v=zeros(1,GH);
for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};

```

```

        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
        Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));
        p0=barras{i}{3};

v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+lambda*p0*Li^2
*(ma+mb)/4);
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end

function v=energiaDisipada(s)
    % energia de deformacion y energia disipada

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q([1 2 4 5])=s(:);

v=0;
for i=1:NPR
    v=v+M(i)*q(i);
end

end

function [c,ceq]=restricciones2(s)

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q([1 2 4 5])=s(:);

ceq=zeros(1,GH);

% aplicar PFV sistematico
ceq=PFV(mi); % GH ecuaciones de compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end

function v=PFV(mi)
    % aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

v=zeros(1,GH);

```

```

for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
        Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));
        p0=barras{i}{3};

v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+lambda*p0*Li^2
*(ma+mb)/4);
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end

end

end

```

ANEJO 4. Código Ejemplo 4.

```
function CPbyTM_v20
% Cálculo Plástico (CP) / Análisis Límite mediante el Método
% Directo y
% Teoría de Mecanismos (TM)
% Carga distribuida (p) y puntual (F)
% Pórtico a 2 aguas

warning('off','all');

% Datos
Lp=4.0;
Ld=6.0;
F=1.0*10^3;
vE=2.1*10^11;
Iz=8360.0*10^-8;
S=628.0*10^-6;
sigma_F=275.0*10^6;
Mp=S*sigma_F;
p=1000.0;
alpha=10.0*pi/180; % grados

kk=cos(alpha);

% Geometría
nodos = {[{[0, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}, % empotramiento
           {[0, Lp/2], {0, 0, 0}},
           {[0, Lp], {0, 0, 0}},
           {[Ld/2, (Lp+Ld/2*tan(alpha))], {0, 0, 0}},
           {[Ld, (Lp+Ld*tan(alpha))], {0, -F, 0}},
           {[2*Ld, Lp], {F, 0, 0}},
           {[2*Ld, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}];
           % coordenadas / fuerzas
material = {{vE}}; % una lista por material
perfil = {{Iz, Mp}}; % una lista por tipo de perfil
barras = {[{[1, 2], [1, 1], p},
            {[2, 3], [1, 1], p},
            {[3, 4], [1, 1], p},
            {[4, 5], [1, 1], p},
            {[5, 6], [1, 1], 0},
            {[6, 7], [1, 1], 0}],
            % definicion, propiedades(material,perfil)

nd=length(nodos);
nb=length(barras);

lb1=zeros(1,2);
ub1=[Lp Ld/cos(alpha)];

x0=ub1/2;

NPR=0; GH=0; EQ=0; mi=0; s=0;
```

```

%
% optimoptions('fmincon','Display','iter','MaxFunctionEvaluations',5
000,'TolFun',1e-12,'TolX',1e-10);
options = optimoptions('fmincon','Display','off','TolFun',1e-
12,'TolX',1e-6);
[x,fval]=fmincon(@cargaDistriuida,x0,[],[],[],[],lb1,ub1,[],option
s);

lambda=s(1);
M=Mp*s(2:1+NPR);

RPs=[]; % rotulas plasticas que se forman
for i=1:length(M)
    if abs(abs(M(i))-Mp)<0.01
        RPs=cat(2,RPs,i);
    end
end

% calcular los giros
s0=ones(1,GH+1);

[s,fval]=fmincon(@energiaDisipada,s0,[],[],[],[],[],[],@restricccio
nes2,options);

q=zeros(1,NPR);
q(RPs)=s(:);

fprintf('Factor de carga de colapso: %4.2f \n',lambda);
fprintf('\n');
fprintf('Momento fletor \n');
fprintf('    a    /    b    /    c    /    d    /    e    /    f    /    g
\n');
fprintf('%4.2f / %4.2f / %4.2f / %4.2f / %4.2f / %4.2f / %4.2f
\n',M);
fprintf('\n');
fprintf('Giro acumulado \n');
fprintf('    a    /    b    /    c    /    d    /    e    /    f    /    g
\n');
fprintf('%2.5f / %2.5f / %2.5f / %2.5f / %2.5f / %2.5f / %2.5f
\n',q);

kk=1;

function v1=cargaDistriuida(x)

% Geometria
nodos = {[{[0, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}, % empotramiento
{[0, x(1)], {0, 0, 0}},
{[0, Lp], {0, 0, 0}},
{[x(2)*cos(alpha), Lp+x(2)*sin(alpha)], {0, 0, 0}},
{[Ld, (Lp+Ld*tan(alpha))], {0, -F, 0}},
{[2*Ld, Lp], {F, 0, 0}},
{[2*Ld, 0], {'Fx', 'Fy', 'Mz'}}} % apoyo fijo
}; % coordenadas / fuerzas
material = {{vE}}; % una lista por material
perfil = {{Iz, Mp}}; % una lista por tipo de perfil

```

```

barras = {[ [1, 2], [1, 1], p],
            [ [2, 3], [1, 1], p],
            [ [3, 4], [1, 1], p],
            [ [4, 5], [1, 1], p],
            [ [5, 6], [1, 1], 0],
            [ [6, 7], [1, 1], 0]
        }; % definicion, propiedades(material,perfil)

nd=length(nodos);
nb=length(barras);

% numero de ecuaciones de equilibrio
NPR=nd;
GH=0;
for i=1:nd
    kk1=nodos{i}{2}{1};
    kk3=nodos{i}{2}{3};
    if (kk1=='Fx') & (kk3=='Mz')
        GH=GH+3; % empotramiento
    elseif (kk1=='Fx') & (kk3==0)
        GH=GH+2; % apoyo fijo
        NPR=NPR-1;
    end
end

GH=GH-3;
EQ=NPR-GH;

% fprintf('Ecuaciones de equilibrio = %d \n',EQ);
% fprintf('Ecuaciones de compatibilidad = %d \n',GH);

% mecanismos propuestos / ecuaciones de equilibrio

dv=0.0001;
mt=zeros(nd,3,3); % matrices Ti
mmT=zeros(3,3); % matriz T

qi=zeros(EQ,nd); % giros virtuales
di=zeros(EQ,2,nd); % desplazamientos virtuales
Mi=ones(1,nd); % momentos reales

% mecanismo (MC1)
q0=[1 1 1 0 0 0 0];
% options
optimoptions('fsolve','Display','iter','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
options = optimoptions('fsolve','Display','off','TolFun',1e-30,'TolX',1e-50);
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(1,:)=q;

% desplazamiento de los nodos
di(1,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC2)
q0=[0 0 1 1 1 0 0];

```

```

[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(2,:)=q;

di(2,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC3)
q0=[1 0 1 0 1 0 1];
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(3,:)=q;

di(3,:,:)=delta(q);

% mecanismo (MC4)
q0=[0 0 0 1 1 1];
[q,fun]=fsolve(@posicion,dv*q0,options);
qi(4,:)=q;

di(4,:,:)=delta(q);

% plantear las ecuaciones de compatibilidad (PFV) -
(sistematizar)

mi=zeros(GH,nd); % momentos virtuales
m0=[1 0 0 0 1 0 0]; % EC1
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(1,:)=m;

m0=[1 0 0 0 0 0 0]; % EC2
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(2,:)=m;

m0=[0 0 1 0 0 0 0]; % EC3
[m,fun]=fsolve(@momentosVirtuales,m0,options);
mi(3,:)=m;

% (sistematizar)

% ecuacion de la energia (funcion a maximizar) + restricciones
s0=ones(1,1+2*NPR);
s0(1)=100;
s0(2+NPR:end)=ones(1,NPR);

lb=zeros(1,1+2*NPR);
lb(2:2+NPR-1)=-1.0;
lb(2+NPR:end)=-125.0;

ub=zeros(1,1+2*NPR);
ub(1)=1000;
ub(2:2+NPR-1)=1.0;
ub(2+NPR:end)=125.0;

options = optimoptions('fmincon','Display','off','TolFun',1e-16,'TolX',1e-10);

[s,fval]=fmincon(@energia,s0,[],[],[],[],lb,ub,@restricciones,options);

```

```

v1=s(1);

function v= posicion(q)

q=q.*q0;
kk=matrizT(q);
vP=cat(1,kk(1:2,3),kk(2,1));
v0=cat(2,nodos{nd}{1},0.0);
v=v0'-vP;

end

function v=matrizT(q)

lx=0;
ly=0;
i=1;
Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
v=mT(q(1),Li,lx,ly);
mt(1,:,:)=v;

for i=1:nb
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    kk=(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1})/Li;
    lx=kk(1);
    ly=kk(2);
    kk=mT(q(i+1),Li,lx,ly);
    mt(i+1,:,:)=kk;
    v=v*kk;

end

mmT=v;

function v=mT(x,Li,lx,ly)
v=[[1,-x,Li*lx]
   [x,1,Li*ly]
   [0,0,1]
];
end

end

function v=delta(q)

v=zeros(2,nd);

for i=1:nd
    kk1=diag(ones(1,3));
    for j=1:i
        kk1=kk1*reshape(mt(j,:,:),[3,3]);
    end
    kk=kk1(1:2,3);
    kk2=nodos{i}{1}';
```

```

        v(:,i)=kk-kk2;
    end
end

function v=momentosVirtuales(m)
% calcula los momentos virtuales (mi)

v=zeros(1,EQ);
q0=qi;
for j=1:EQ
    q0(j,:)=q0(j,:)/max(q0(j,:));
    for i=1:nd
        v(j)=v(j)-m*(q0(j,:)' );
    end
end

function v=energia(s)
% energia de deformacion y energia disipada

lambda=s(1); % factor de carga
M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales - (sistematizar)
q=Mp*Lp/(vE*Iz)*s(2+NPR:2+2*NPR-1); % giros acumulados
en la RPs

v=0;
for i=1:nb
    ij=barras{i}{1};
    Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
    vEi=material{barras{i}{2}}(1){1};
    Izi=perfil{barras{i}{2}}(2){1};
    Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
    ma=Ma; mb=Mb;
    p0=barras{i}{3};
    v=v+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+...
lambda*p0*Li^2*(ma+mb+Ma+Mb)/4+(lambda*p0)^2*Li^4/20);
end
for i=1:nd
    v=v+M(i)*q(i);
end

v=-v;

end

function [c,ceq]=restricciones(s)

lambda=s(1); % factor de carga
M=Mp*s(2:2+NPR-1); % momentos reales - (sistematizar)
q=Mp*Lp/(vE*Iz)*s(2+NPR:2+2*NPR-1); % giros acumulados
en la RPs
ceq=zeros(1,NPR);

% aplicar el Principio de los Desplazamientos Virtuales (PDV)

```

```

ceq(1:EQ)=PDV(di); % ecuaciones de equilibrio

% aplicar PFV sistematico
ceq(EQ+1:NPR)=PFV(mi); % GH ecuaciones de
compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end


function v=PDV(di)
% aplica el PDV -> obtener EQ ecuaciones de equilibrio

v=zeros(1,EQ);
for j=1:EQ
    desp=zeros(2,nd);
    desp=reshape(di(j,:,:,[2,nd]),[2,nd]);
    for i=1:nd % nudos
        v(j)=v(j)-M(i)*qi(j,i);
        kk=nodos{i}{2};
        if kk{1}~=!Fx'

v(j)=v(j)+lambda*(desp(1,i)*kk{1}+desp(2,i)*kk{2});
        end
    end
    for i=1:nb % barras
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        kk=(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1})/Li;
        lx=kk(1);
        ly=kk(2);
        p0=barras{i}{3};

        a=desp(1,ij(1)); % horizontal
        b=(desp(1,ij(2))-desp(1,ij(1)))/Li;
        d=Li*(a+b*Li/2); % integral del
desplazamiento
        v(j)=v(j)+lambda*ly*p0*d;

        a=desp(2,ij(1)); % vertical
        b=(desp(2,ij(2))-desp(2,ij(1)))/Li;
        d=Li*(a+b*Li/2); % integral del
desplazamiento
        v(j)=v(j)-lambda*lx*p0*d;
    end
end

function v=PFV(mi)
% aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

```

```

v=zeros(1,GH);
for j=1:GH
    for i=1:nb
        ij=barras{i}{1};
        Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
        vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
        Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
        Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
        ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));
        p0=barras{i}{3};

v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+lambda*p0*Li^2
*(ma+mb)/4);
    end
    for i=1:NPR
        v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
    end
end

end

end

function v=energiaDisipada(s)
% energia de deformacion y energia disipada

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q(RPs)=s(:);

v=0;
for i=1:NPR
    v=v+M(i)*q(i);
end

end

function [c,ceq]=restricciones2(s)

q=zeros(1,NPR); % giros acumulados en la RPs
q(RPs)=s(:);

ceq=zeros(1,GH);

% aplicar PFV sistematico
ceq=PFV(mi); % GH ecuaciones de compatibilidad

c=zeros(1,NPR);

for i=1:NPR
    c(i)=-M(i)*q(i);
end

```

```

function v=PFV(mi)
    % aplica el PFV -> obtener GH ecuaciones de
compatibilidad

    v=zeros(1,GH);
    for j=1:GH
        for i=1:nb
            ij=barras{i}{1};
            Li=norm(nodos{i+1}{1}-nodos{i}{1});
            vEi=material{barras{i}{2}(1)}{1};
            Izi=perfil{barras{i}{2}(2)}{1};
            Ma=M(ij(1)); Mb=M(ij(2));
            ma=mi(j,ij(1)); mb=mi(j,ij(2));
            p0=barras{i}{3};

            v(j)=v(j)+Li/(6*vEi*Izi)*(ma*(2*Ma+Mb)+mb*(Ma+2*Mb)+lambda*p0*Li^2
            *(ma+mb)/4);
        end
        for i=1:NPR
            v(j)=v(j)+mi(j,i)*q(i);
        end
    end
end
end

```

